

Component Reliability Analysis

การวิเคราะห์ความเชื่อถือได้ ของส่วนประกอบ

ดร.ชลกานต์ เอี่ยมสำอางค์

สำนักงานปรมาณูเพื่อสันติ



นิยามของ Reliability

ถ้า $R(t)$ คือ ความน่าจะเป็นที่ส่วนประกอบ (component) ยังใช้งานได้หลังจากเวลา t

$$R(t) = \Pr(T \geq t)$$

โดยที่ T คือเวลาที่ส่วนประกอบเสียหาย และ t คือ เวลาที่ใช้งาน

$$0 \leq R(t) \leq 1$$

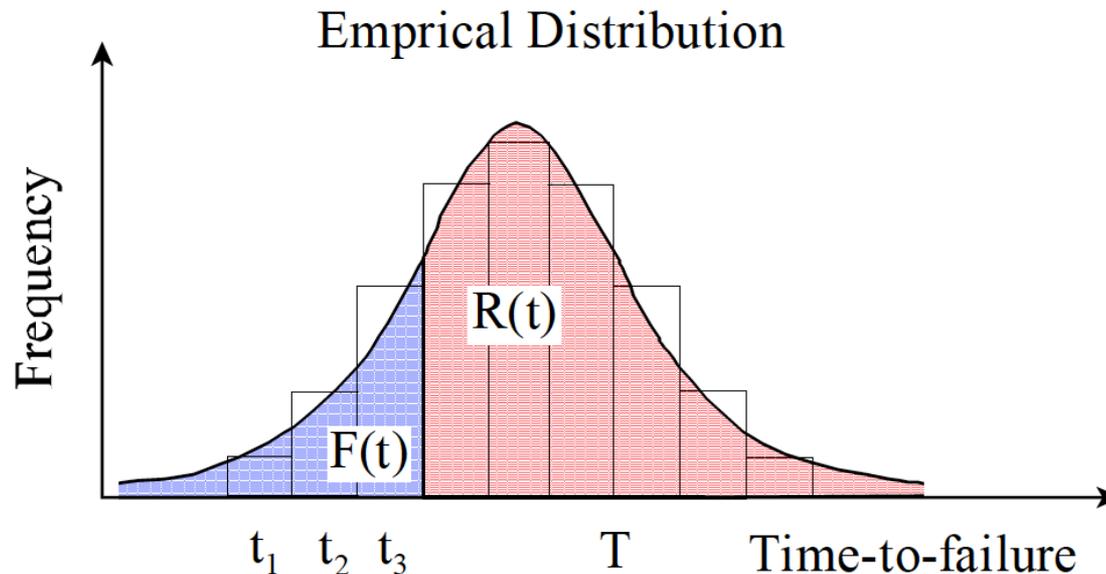
Unreliability คือ

$$F(t) = 1 - R(t)$$



นิยามของ Reliability

ถ้ามีของ N ชิ้นที่เหมือนกัน นำมาทดลองระยะเวลาการใช้งาน เมื่อเวลาผ่านไปก็จะมีของที่เสียตามเวลา



$f(t)$ = probability density function (pdf) / *failure density function*



Mean Time to Failure (MTTF)

Mean-Time-To-Failure (MTTF) คือ ระยะเวลาที่คาดการณ์ว่า component จะเสีย

$$\widehat{\text{MTTF}} = \frac{1}{N} \sum_{i=0}^N t_i = E(t)$$

$N \rightarrow$ sample size in a life test,

$t_i \rightarrow$ time to failure of i^{th} unit.

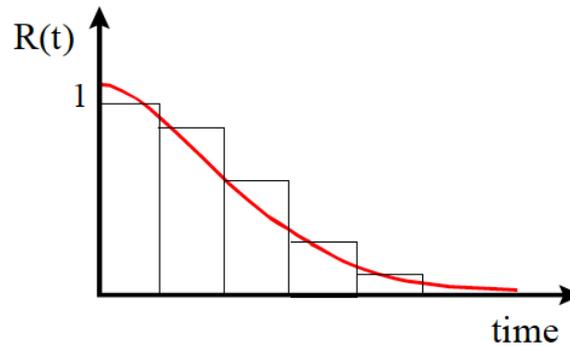
ดังนั้น

$$\text{MTTF} = E(t) = \int_0^{\infty} t \cdot f(t) dt \qquad \text{MTTF} = \sum_{i=1}^{\infty} t_i \Pr(t_i)$$

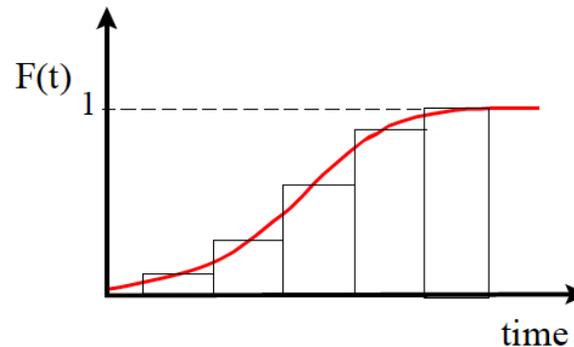


Reliability Plot

$$R(t) = \Pr(T \geq t)$$



$$F(t) = \Pr(T < t)$$



$$F(t) = \int_0^t f(t) dt$$

and

$$\frac{dF(t)}{dt} = f(t)$$

$$R(t) = 1 - F(t)$$

$$R(t) = \int_t^{\infty} f(t) dt$$



MTTF and Reliability

สามารถพิสูจน์ได้ว่า $\boxed{\text{MTTF} = \int_0^{\infty} R(t) dt}$ โดย $\lim_{t \rightarrow \infty} t \cdot R(t) = 0$

พิสูจน์ $R(t) = 1 - \int_0^t f(u) du$ $F(t) = 1 - R(t)$

$$f(t) = \frac{dF(t)}{dt} = \frac{d[1 - R(t)]}{dt} = - \frac{dR(t)}{dt} \quad \text{MTTF} = t \cdot R(t) \Big|_0^{\infty} + \int_0^{\infty} R(t) dt$$

$$\text{MTTF} = \mu = E(t) = \int_0^{\infty} t \cdot f(t) dt \quad \text{MTTF} = \int_0^{\infty} R(t) dt$$

$$\text{MTTF} = - \int_0^{\infty} \underbrace{t}_{u} \cdot \underbrace{\frac{dR(t)}{dt}}_{dv} dt \quad \int u dv = uv - \int v du$$



Mean Residual Life (MRL)

Mean Residual Life (MRL) คือ เวลาที่คาดว่า component จะยังใช้ได้ก่อนเสีย

$$MRL = \frac{1}{R(T_1)} \int_{T_1}^{\infty} xf(x)dx$$

$f(x)$ = pdf ← Conditional density function
 x = time-to-failure



Failure Rate

failure rate คือ อัตราความเสียหาย ซึ่งก็คือ conditional probability ของ failure ระหว่างช่วงเวลา t_1 และ t_2 โดยที่ component ยังไม่เสียหายที่เวลา t_1

$$\Pr(T < t_2 | T > t_1) = \frac{R(t_1) - R(t_2)}{R(t_1)}$$

ดังนั้น

$$\text{Failure rate} = \frac{\frac{R(t_1) - R(t_2)}{R(t_1)}}{t_2 - t_1}$$



Hazard Rate

hazard rate คือ failure rate ที่ Δt เข้าใกล้ 0 (instantaneous failure rate)

$$h(t_1) = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{R(t_1) - R(t_1 + \Delta t)}{R(t_1)} \times \frac{1}{\Delta t}$$

$$h(t_1) = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{R(t_1) - R(t_1 + \Delta t)}{\Delta t} \times \frac{1}{R(t_1)}$$

$$h(t) = -\frac{dR(t)}{dt} \times \frac{1}{R(t)}$$

$$h(t) = -\frac{dR(t)}{R(t)} \times \frac{1}{dt}$$



Reliability, Failure Rate, and Hazard Rate

ดังนั้น $R(t) = 1 - F(t)$ and $F(t) = \int_0^t f(t) dt$

$$\frac{dR(t)}{dt} = -\frac{dF(t)}{dt} \quad \text{and} \quad \frac{dF(t)}{dt} = f(t)$$

$$\boxed{\frac{dR(t)}{dt} = -f(t)}$$

$$h(t) = -\frac{dR(t)}{dt} \times \frac{1}{R(t)} = f(t) \times \frac{1}{R(t)}$$

$$\boxed{h(t) = \frac{f(t)}{R(t)}}$$



Reliability, Failure Rate, and Hazard Rate

ค่าเฉลี่ยของ failure rate ถึงเวลา T คือ

$$\bar{\lambda} = \frac{1}{T} \int_0^T h(t) dt$$

$$h(t) = -\frac{dR(t)}{R(t)} \times \frac{1}{dt} = -d \{ \ln R(t) \} \times \frac{1}{dt}$$

$$h(t) dt = -d \{ \ln R(t) \}$$

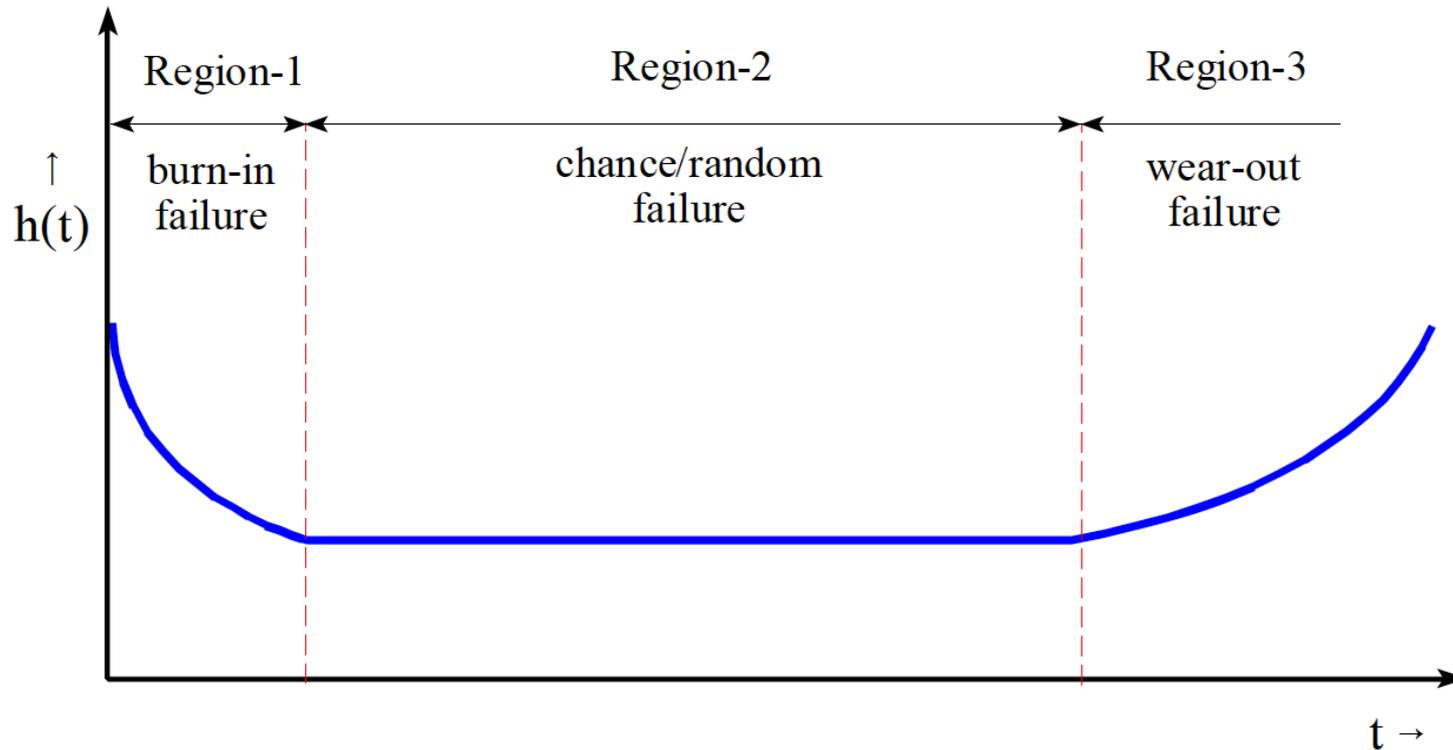
$$\ln R(t) = - \int_0^t h(x) dx$$

$$R(t) = e^{- \int_0^t h(x) dx}$$



Bathtub Curve

Bathtub curve แสดงให้เห็นถึง hazard rate ในช่วงเวลาในการใช้งานของส่วนประกอบ โดยแบ่งออกเป็น 3 ส่วน

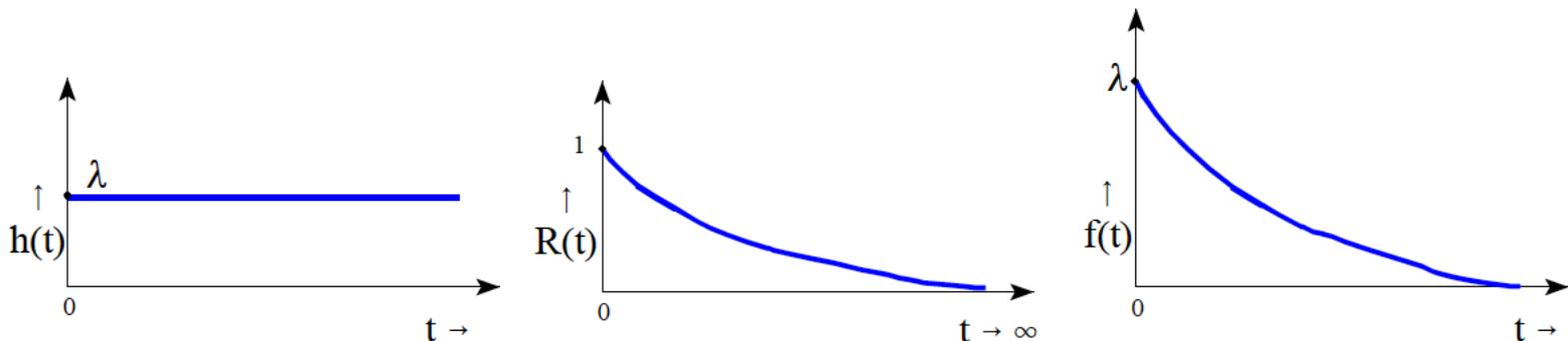


Constant Hazard Rate

Hazard rate (λ) คงที่ $h(t) = \lambda$

$$R(t) = e^{-\int_0^t h(x) dx} = e^{-\int_0^t \lambda dx} = e^{-\lambda \int_0^t dx} = e^{-\lambda t}$$

ดังนั้น $f(t) = h(t) \cdot R(t) = \lambda e^{-\lambda t}$ ซึ่งคือ Exponential Distribution



ใช้ในกรณีที่ความเสียหายเกิดขึ้นแบบ random



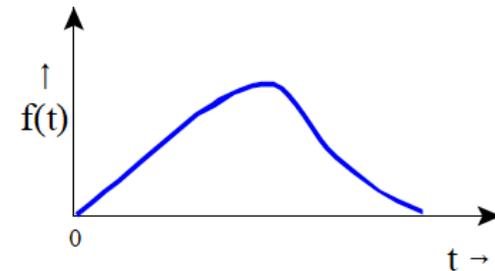
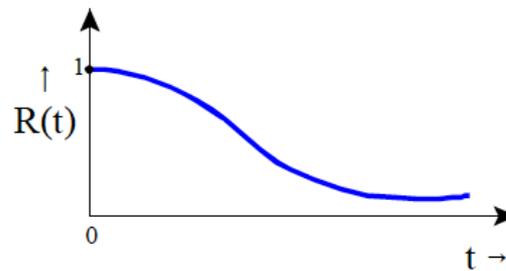
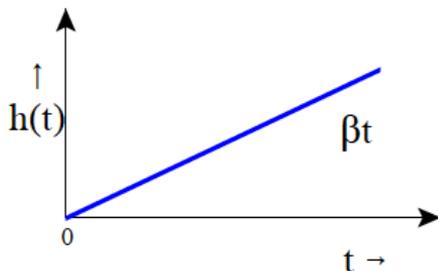
Increasing or Decreasing Failure Rate

ตัวอย่างเช่น failure rate เพิ่มขึ้นแบบคงที่ (linearly increasing)

$$h(t) = \beta t \quad (\beta \text{ is some constant})$$

$$R(t) = e^{-\int_0^t h(u) du} = e^{-\int_0^t \beta u du} = e^{-\beta \int_0^t u du} = e^{-\frac{1}{2}\beta t^2}$$

$$f(t) = R(t) \cdot h(t) = e^{-\frac{1}{2}\beta t^2} \times \beta t = \beta t e^{-\frac{1}{2}\beta t^2}$$



Exponential Distribution

Exponential distribution เหมาะสำหรับการโมเดลความเสียหายที่เกิดขึ้นแบบ random ไม่ได้ขึ้นอยู่กับการใช้งานที่ผ่านมา (no memory)

$$\text{MTTF} = E(t) = \int_0^{\infty} t \cdot f(t) dt = \int_0^{\infty} t \cdot \lambda e^{-\lambda t} dt = \frac{1}{\lambda} \text{ hours}$$

$$h(t) = \lambda = \frac{1}{\text{MTTF}}$$

$$f(t) = \lambda e^{-\lambda t}$$

$$R(t) = e^{-\lambda t}$$

$$\text{MTTF} = \frac{1}{\lambda}$$



Weibull Distribution

Weibull distribution เหมาะสำหรับการโมเดลความเสียหายที่เกิดขึ้นกับ component ทั่วไปที่เสียไปตามเวลา เช่น เกิดจากการกัดกร่อน (corrosion)

$$f(t) = \frac{\beta t^{\beta-1}}{\alpha^\beta} e^{-\left(\frac{t}{\alpha}\right)^\beta}$$

$$R(t) = \int_t^\infty f(\theta) d\theta = \int_t^\infty \frac{\beta \theta^{\beta-1}}{\alpha^\beta} e^{-\left(\frac{\theta}{\alpha}\right)^\beta} d\theta = - e^{-\left(\frac{\theta}{\alpha}\right)^\beta} \Bigg|_t^\infty$$

$$R(t) = e^{-\left(\frac{t}{\alpha}\right)^\beta}$$

α = scale parameter
 β = shape parameter

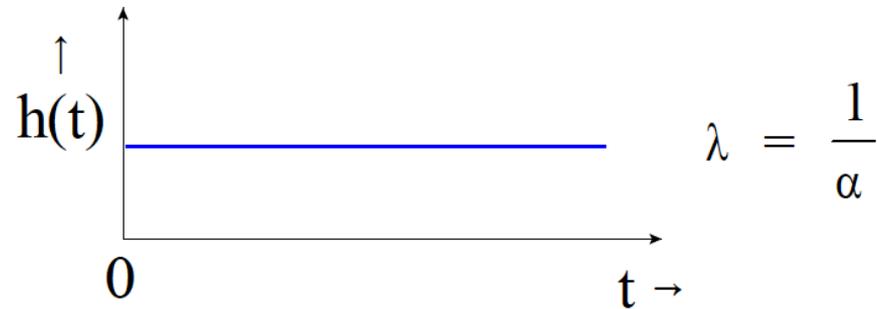
$$h(t) = \frac{f(t)}{R(t)} = \frac{\beta \frac{t^{\beta-1}}{\alpha^\beta} e^{-\left(\frac{t}{\alpha}\right)^\beta}}{e^{-\left(\frac{t}{\alpha}\right)^\beta}}$$

$$h(t) = \frac{\beta}{\alpha} \left(\frac{t}{\alpha}\right)^{\beta-1}$$

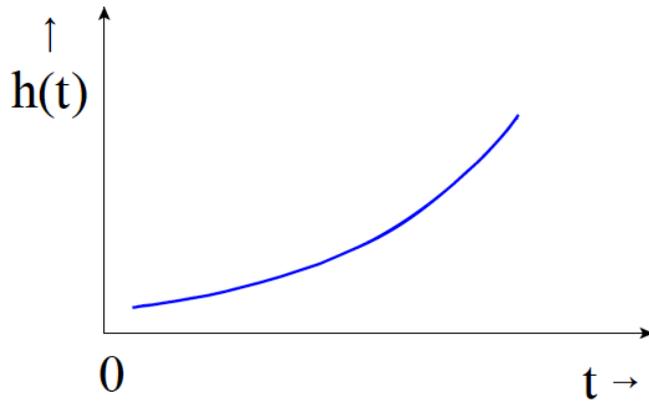


Weibull Distribution

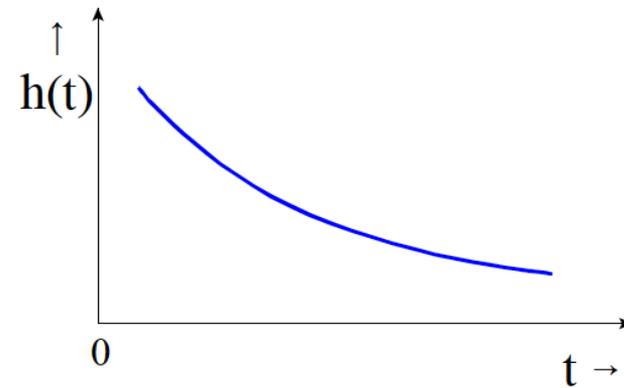
Case I - $\beta = 1$



Case II - $\beta > 1$



Case III - $\beta < 1$



Gamma Distribution

Gamma distribution เหมาะสำหรับการโมเดลความเสียหายที่เกิดขึ้นแบบ k independent failures โดยที่แต่ละ failure เกิดขึ้นแบบ Poisson Distribution

$$f(t) = \frac{1}{\beta^\alpha \Gamma(\alpha)} t^{\alpha-1} e^{-\frac{t}{\beta}} \quad \text{where } \alpha, \beta, t > 0$$

α = shape parameter, and β = scale parameter

ถ้า α เป็นเลขจำนวนเต็ม

$$R(t) = \sum_{k=0}^{\alpha-1} \frac{\left(\frac{t}{\beta}\right)^k e^{-\frac{t}{\beta}}}{k!}$$

$$h(t) = \frac{t^{\alpha-1}}{\beta^\alpha \Gamma(\alpha) \sum_{k=0}^{\alpha-1} \frac{\left(\frac{t}{\beta}\right)^k}{k!}}$$

$$MTTF = \alpha\beta$$



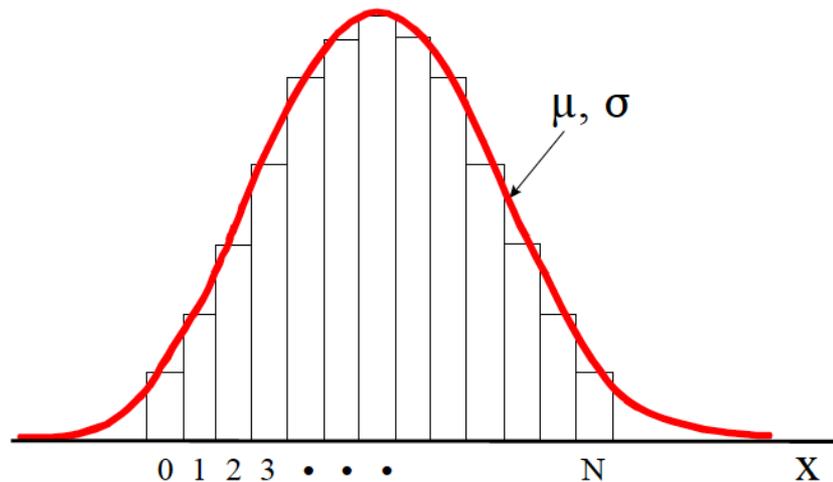
Binomial Distribution

Binomial distribution เหมาะสำหรับการโมเดลจำนวนความเสียหายที่เกิดขึ้นกับ component จำนวน N ถ้าความน่าจะเป็นที่แต่ละ component จะเสียหายคือ p

$$\Pr(x \leq M) = \sum_{x=0}^M \frac{N!}{(N-x)! x!} p^x (1-p)^{N-x}$$

$$\mu = Np$$

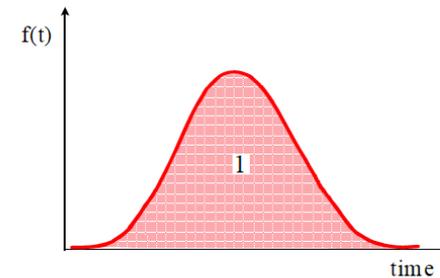
$$\sigma = \sqrt{Npq}$$



Normal Distribution

Normal distribution เหมาะสำหรับการโมเดลความเสียหายที่เกิดขึ้นกับ component ที่มี stress สูงๆ

$$f(t) = \frac{1}{\sigma_t \sqrt{2\pi}} e^{-\frac{1}{2\sigma_t^2}(t - \mu_t)^2}$$

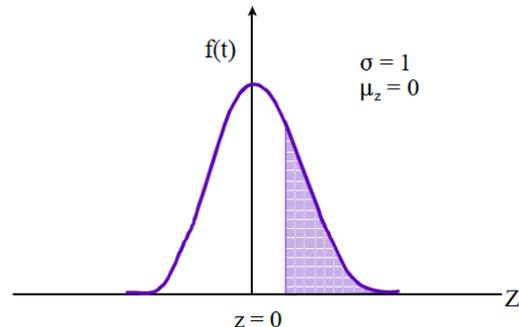


Normal Distribution

where $-\infty < t < \infty$, $-\infty < \mu < \infty$, $\sigma^2 > 0$

$$\mu_t = \text{MTTF}$$

$$R(t) = \frac{1}{\sigma_t \sqrt{2\pi}} \int_t^{\infty} e^{-\frac{(t - \mu_t)^2}{2\sigma_t^2}} dt = \Phi\left(z = \frac{t - \mu}{\sigma}\right)$$



Standard Normal Distribution



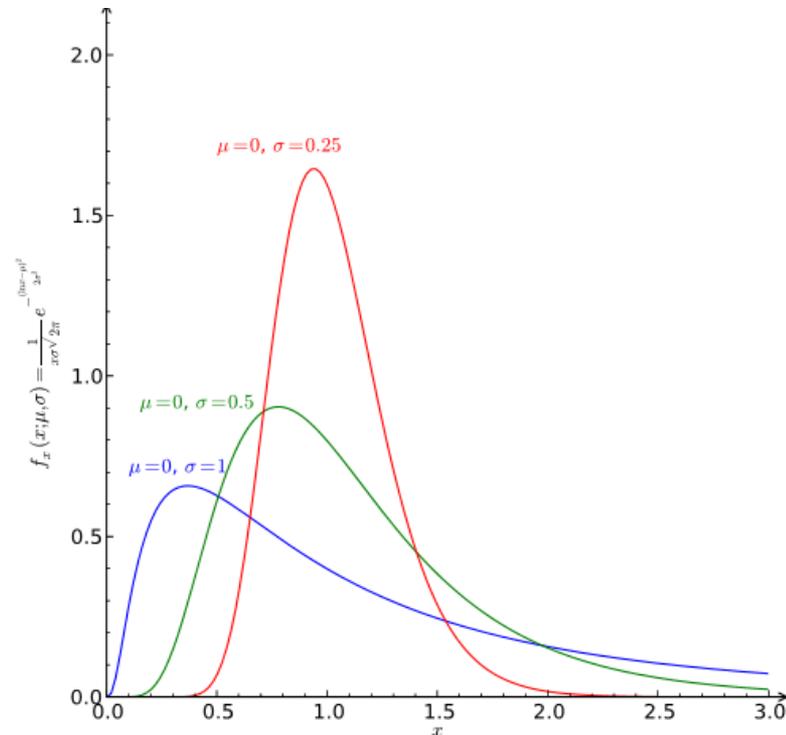
Lognormal Distribution

Lognormal distribution เหมาะสำหรับการโมเดลความเสียหายที่เกิดจากเหตุการณ์ที่อาจเปลี่ยนแปลงปริมาณหลายเท่า เช่น เวลาที่ใช้ในการซ่อมแซม

$$f(t) = \frac{1}{\sigma_t t \sqrt{2\pi}} e^{-\frac{1}{2\sigma_t^2}(\ln t - \mu_t)^2}$$

μ_t = mean of log of t's

μ = mean of t's

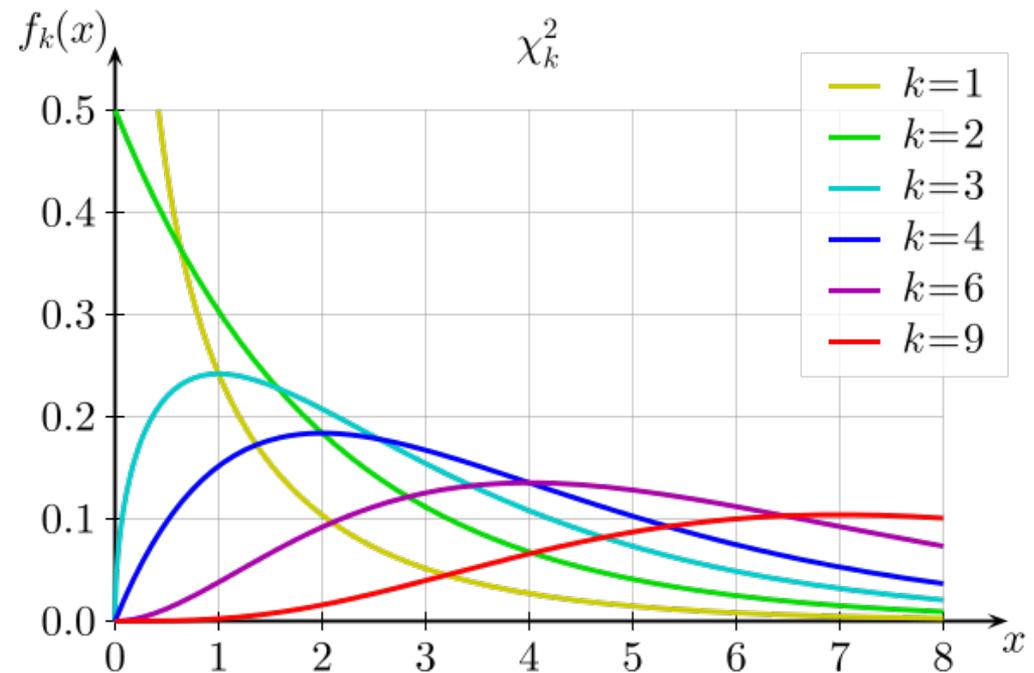


Chi-squared Distribution

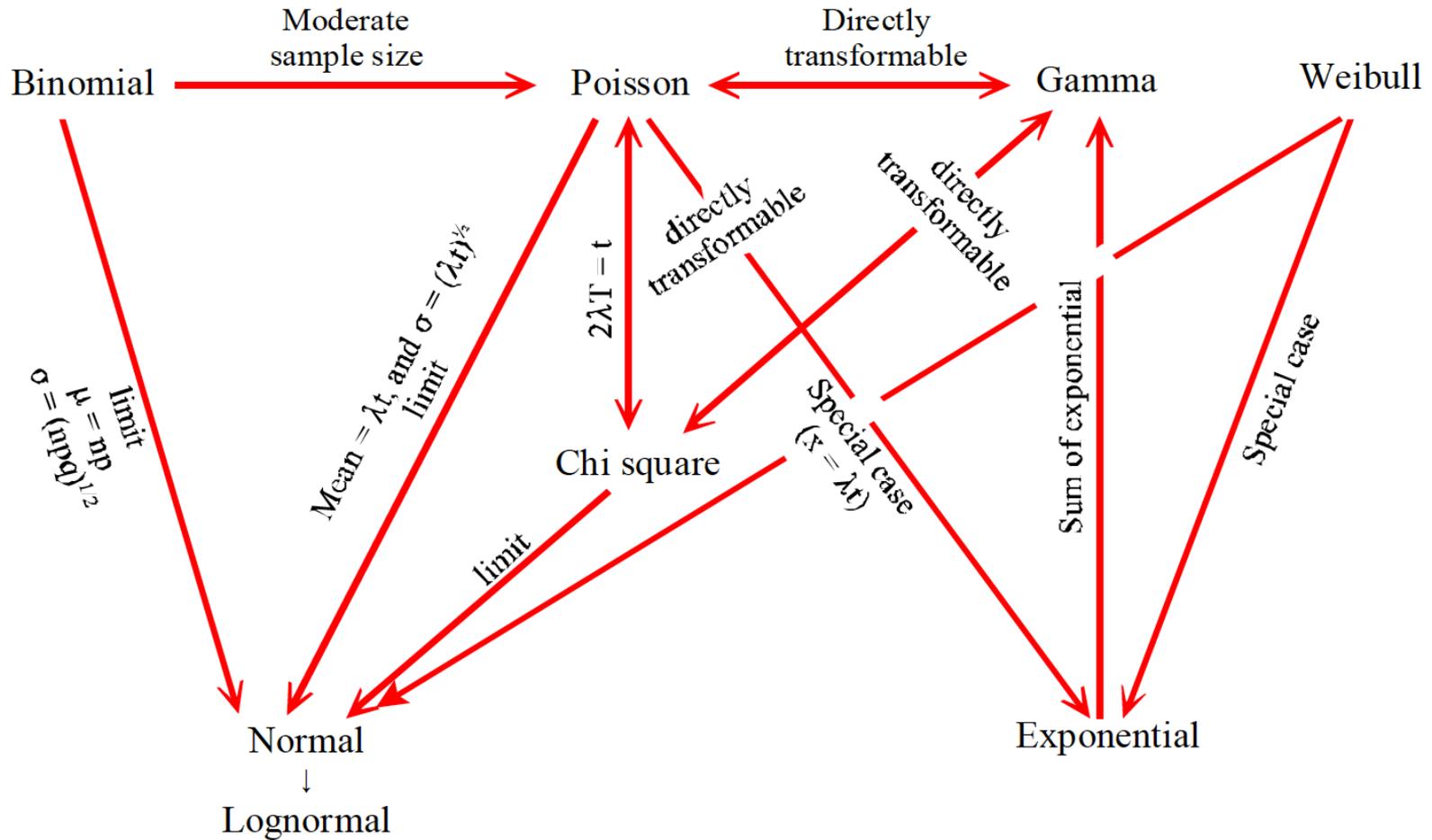
Chi-squared distribution เหมาะสำหรับการโมเดลความเสียหายแบบทดสอบ hypothesis หรือการคำนวณ confidence interval

$$f(t) = \frac{e^{-\frac{t}{2}} t^{\frac{N}{2} - 1}}{2^{\frac{N}{2}} \Gamma\left(\frac{N}{2}\right)}$$

N is the degrees of freedom



ความสัมพันธ์ระหว่าง Distributions



Likelihood Functions เพื่อคำนวณ Failure

Type of Observation	Likelihood Function	Example Description
Exact Lifetimes	$L_i(\theta t_i) = f(t_i \theta)$	Failure time is known
Right Censored	$L_i(\theta t_i) = R(t_i \theta)$	Component survived to time t_i
Left Censored	$L_i(\theta t_i) = F(t_i \theta)$	Component failed before time t_i
Interval Censored	$L_i(\theta t_i) = F(t_i^{RI} \theta) - F(t_i^{LI} \theta)$	Component failed between t_i^{LI} and t_i^{RI}
Left Truncated	$L_i(\theta t_i) = \frac{f(t_i \theta)}{R(t_L \theta)}$	Component failed at time t_i where observations are truncated before t_L .
Right Truncated	$L_i(\theta t_i) = \frac{f(t_i \theta)}{F(t_U \theta)}$	Component failed at time t_i where observations are truncated after t_U .
Interval Truncated	$L_i(\theta t_i) = \frac{f(t_i \theta)}{F(t_U \theta) - F(t_L \theta)}$	Component failed at time t_i where observations are truncated before t_L and after t_U .



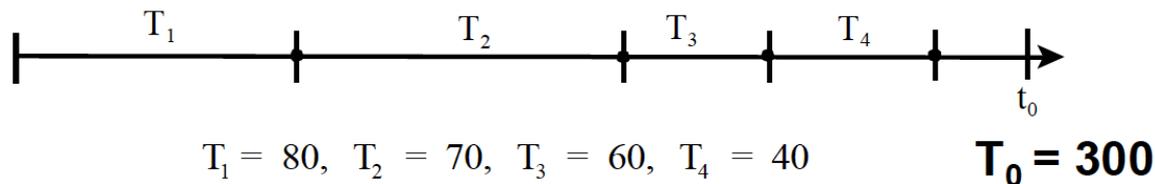
Mean Time Between Failure (MTBF)

สำหรับส่วนประกอบที่สามารถซ่อมแซมได้ Mean Time Between Failure (MTBF) คือ ระยะเวลาเฉลี่ยระหว่างแต่ละครั้งที่มีความเสียหายเกิดขึ้น

ถ้า T_i คือระยะเวลาระหว่างความเสียหายแต่ละครั้ง

$$\widehat{\text{MTBF}} = \frac{\sum_i T_i}{n} \quad (t_o = t_n \text{ and } t_o > t_n)$$

Example:

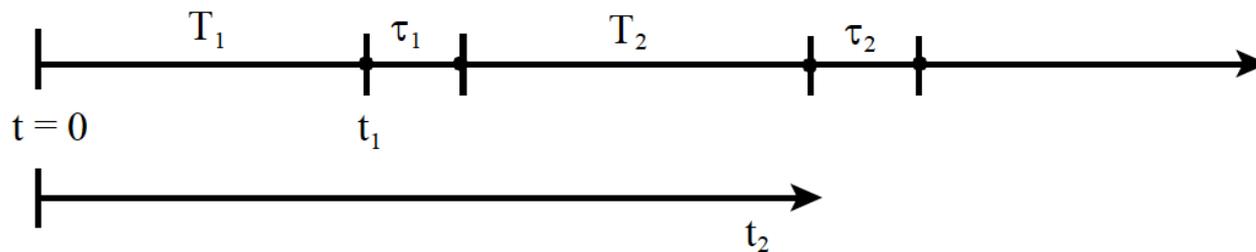


$$\widehat{\text{MTBF}} = \frac{300}{4} = 75 \text{ hours}$$



Mean Time To Repair (MTTR)

ให้ τ_i คือระยะเวลาที่ใช้ในการซ่อมแซมแต่ละครั้ง



$$MTBF = \frac{\sum_{i=1}^n T_i}{n} \quad (\text{for } t_0 = t_n \text{ and } t_0 > t_n)$$

$$MTTR = \frac{\sum_{i=1}^{n-1} \tau_i}{n-1} \quad (\text{for } t_0 = t_n)$$

$$MTTR = \frac{\sum_{i=1}^n \tau_i}{n} \quad (\text{for } t_0 > t_n)$$

$$\bar{\mu} = \text{Repair Rate} = \frac{1}{MTTR}$$

$$\mu(t) = \text{Instantaneous Repair Rate}$$



ความน่าจะเป็นที่จะใช้งานได้ (Availability)

ให้ $\bar{d} = \text{MTTR}$ คือ average downtime หรือ ระยะเวลาเฉลี่ยที่ส่วนประกอบใช้

ไม่ได้เนื่องจากการซ่อมแซม

$\bar{u} = \text{MTBF}$ คือ average uptime ระยะเวลาเฉลี่ยที่ส่วนประกอบใช้ได้

$$\text{average availability} = \bar{a} = \frac{\bar{u}}{\bar{u} + \bar{d}}$$

$$a_1 = \text{availability (limiting pointwise)} = \frac{\text{MTBF}}{\text{MTBF} + \text{MTTR}}$$

$$a_1 \approx \bar{a}$$

$$\bar{q} = \text{unavailability} = \frac{\bar{d}}{\bar{u} + \bar{d}}$$

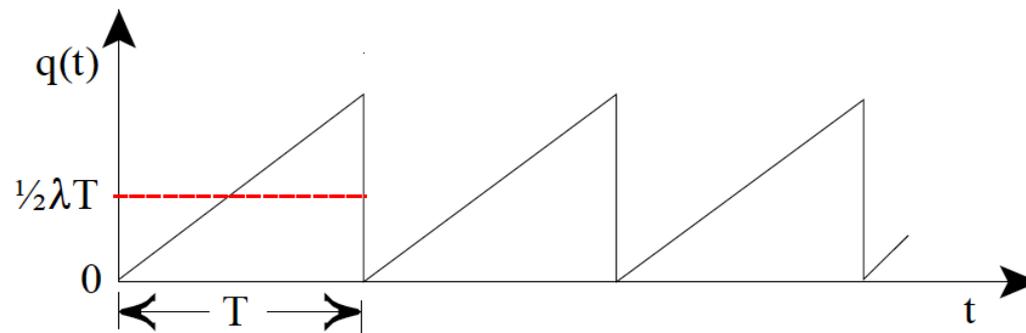


ส่วนประกอบที่ซ่อมแซมได้ (Repairable)

ถ้าสันนิษฐานว่าเวลาที่ใช้ซ่อมแซมน้อยมาเทียบกับเวลาใช้งาน และระบบกลับมาใช้ได้สมบูรณ์แบบหลังจากที่ซ่อมแล้ว

$$q(t) = 1 - e^{-\lambda t} \cong \lambda t \quad \text{if } \lambda t \ll 1$$

$$a(t) = 1 - \lambda t$$

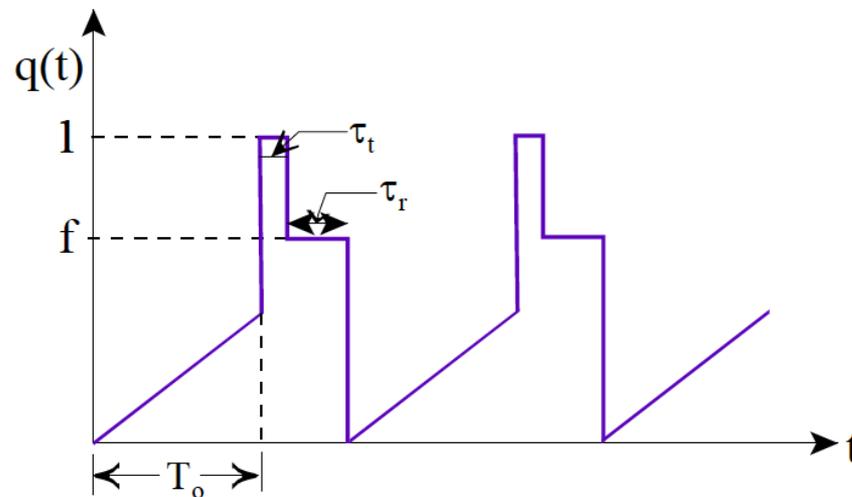


$$\bar{q} = \frac{1}{2} \lambda T \quad \bar{a} = 1 - \frac{1}{2} \lambda T \quad (\text{average values})$$



ส่วนประกอบที่ซ่อมแซมได้ (Repairable)

ถ้ารวมทั้งเวลาที่ใช้ทดสอบและที่ใช้ซ่อมแซม ให้ τ_t คือ เวลาที่ใช้ทดสอบและดำเนินการบำรุงรักษา และ τ_r คือ เวลาที่ใช้ในการซ่อมแซม



Average unavailability สำหรับหนึ่งรอบการทดสอบคือ

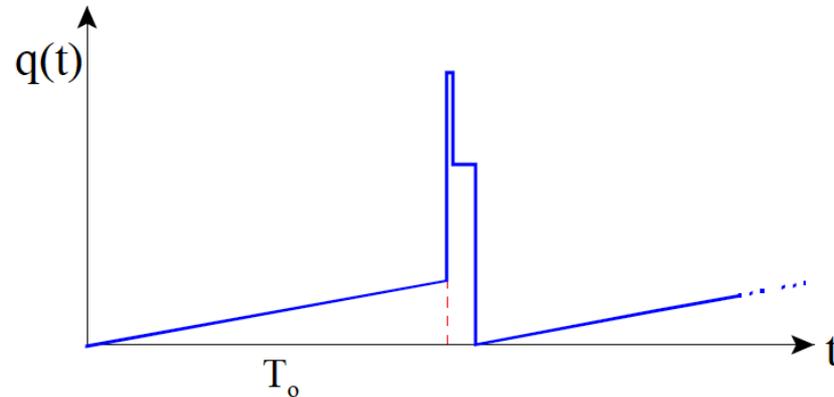
$$\bar{q} = \frac{1}{2} \lambda T_o + f_r \frac{\tau_r}{T} + \frac{\tau_t}{T} \quad T = T_o + \tau_t + f_r \tau_r$$



ตัวอย่างส่วนประกอบที่ซ่อมแซมได้ (Repairable)

Example:

$$T = T_o + \tau_t + f_r \tau_r$$



$$\lambda = 0.0001 \text{ hr}^{-1}, \quad T_o = 1 \text{ month} = 720 \text{ hours},$$

$$t_t = 2 \text{ hours}, \quad f_r = 0.1, \quad \tau_r = 20 \text{ hours}$$

$$T = 720 + 2 + 0.1(20) = 724$$

$$\bar{q} = \frac{1}{2} (0.0001) 720 + 0.1 \left(\frac{20}{724} \right) + \frac{2}{724}$$

$$= 0.0365 + 0.00272 + 0.00272 = 0.04194$$

$$\bar{a} = 1 - 0.04196 = 0.958$$



References

- IAEA, SAFETY SERIES SSG-3: Development and Application of Level 1 Probabilistic Safety Assessment for Nuclear Power Plants. 2010.
- IAEA, TECDOC-1511: Determining PSA Quality for Applications in NPPs. 2006.
- Modarres, Mohammad, Mark P. Kaminskiy, and Vasiliy Krivtsov. “Reliability engineering and risk analysis: a practical guide”. CRC press, 2016.
- Christian Kirchsteiger, On the use of probabilistic and deterministic methods in risk analysis, Journal of Loss Prevention in the Process Industries 12 (1999) 399–419.
- NRG, Training Course on “Requirements and safety evaluation of NPP PSA”, INSC Project MC3.01/13, Training and Tutoring for experts of the NRAs and their TSOs for developing or strengthening their regulatory and technical capabilities.
- F.C. Brayon, M. Mazlehab, P. Prak Tomb, A.H.S Mohd Sarifc, Z. Ramlia, F. Zakariab, F. Mohamedc, Abid Aslamd, A. Lyubarskiye, I.Kuzminae, P.Hughese , A.Ulsese, Building Competence for Safety Assessment of Nuclear Installations: Applying IAEA's Safety Guide for the Development of a Level 1 Probabilistic Safety Assessment for the TRIGA Research Reactor in Malaysia
- K. Simola, Reliability methods in nuclear power plant ageing management, VTT Publications 379, Technical Research Centre of Finland ESPOO 1999.
- JRC Scientific and Technical Reports, Guidelines for Analysis of Data Related to Ageing of Nuclear Power Plant Components and Systems, EUR 23954 EN - 2009

